(19)日本国特許庁 (JP)

(12) 公開特許公報(A)

(11)特許出願公開番号

特開平10-286683

(43)公開日 平成10年(1998)10月27日

(51) Int.Cl. ⁶		識別記号	FΙ		
B 2 3 K	26/00		B 2 3 K	26/00	N
	26/04			26/04	С
	26/06			26/06	J

審査請求 未請求 請求項の数5 OL (全 11 頁)

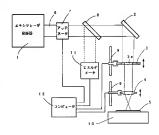
(21)出願番号	特願平9-98769	(71)出願人	000005049 シャープ株式会社	
(22)出順日	平成9年(1997)4月16日		大阪府大阪市阿倍野区長池町22番22号	
(SE) EINE	1,200 1 (2001) 2771012	(72)発明者	谷口 仁啓	
			大阪府大阪市阿倍野区長池町22番22号 ャープ株式会社内	シ
		(74)代理人	弁理士 岡田 和秀	

(54) 【発明の名称】 エキシマレーザ加工装置ならびに加工方法

(57)【要約】 (修正有)

【課題】マスクイメージング法によるエキシマレーザ加 工装置および加工方法。

【解決手段】エキシマレーザビーム6を無段階または投 開的に減衰調整可能なアッテネータ7と、このアッテネ ータを通過したエキシマレーザビームのエネルギメータ 11と、マスク3、レンズ4および加工対象物5の相対 位置に応じてアッテネータを制御して所定のエネルギ星 のエキシマレーザビームを加工対象物に腕針する。ま た、マスクパターン像の結除状態を維持しながら、マス ヘレンズ、加工対象物の少全くとも2つを光熱に対し て移動することによって、パターン縮小学を段階的もし くは無段階に変化させ、かつ、加工対象物上原射さん とはまって、加工対象物に加工に最適なエネルギーに存っ とによって、加工対象物に加工に最適なエネルギャで有す るエキシマレーザビームのエネーを経り を記するでは、またがとを得る。



【特許請求の範囲】 【請求項1】エキシマレーザ発振器から出射するエキシ マレーザビームをアッテネータで所定のエネルギ量に減 衰したうえで所定形状のマスクパターンを有するマスク で遮蔽しながらレンズを通して加工対象物に縮小投影 し、マスクパターン形状と相似形の除去加工を行うエキ シマレーザ加工装置において、前記マスクパターンの大 きさ、レンズの焦点距離、パターン縮小率ないしは加工 対象物に縮小投影されたパターンの大きさなどあらかじ め決まっているパラメータより、自動的にマスク、レン 10 の希ガスとハロゲンガスであるF、C 1 を一定の割合で ズおよび加工対象物の相対位置を定め、前記相対位置に 応じて前記アッテネータを制御することによって加工に 最適なエネルギ量のエキシマレーザビームを加工対象物 に昭射することを特徴とするエキシマレーザ加工装置。 【請求項2】レーザ発振器のレーザ出射口とマスクとの 間のエキシマレーザビーム路中でエキシマレーザビーム を段階的もしくは無段階に減衰調整可能なアッテネータ と、前記アッテネータを通過したエキシマレーザビーム のエネルギを測定する測定手段と、マスク、レンズおよ び加工対象物のうちの少なくとも2つを光軸に平行して 移動させる移動手段と、前記マスク、レンズおよびマス クパターンの結係面の相対位置を検出する検出手段と 前記アッテネータ、測定手段、移動手段および検出手段 を制御する制御手段とを具備し、前記制御手段は、前記 マスクパターンの大きさ、レンズの焦点距離、必要とす るマスクパターンの縮小率ないしは加工対象物に縮小投 影されたマスクパターンの大きさなどあらかじめ決まっ ているパラメータを得るとともに、このパラメータに基 づいてマスク、レンズおよび加工対象物の相対位置を定 め、前記相対位置に応じて前記アッテネータを制御し、 加丁に最適なエネルギ量のエキシマレーザビームを加丁 対象物に照射することを特徴とする請求項1に記載の工

【請求項3】マスクイメージング法によるエキシマレー **ザ加工において、加工対象物にレーザ照射を行い、加工** が進行する間に、マスクパターン像の結婚状態を維持し ながら、マスク、レンズおよび加工対象物の少なくとも 2つを光軸に対して平行に移動することによって、パタ 一ン縮小率を段階的もしくは無段階に変化させ、かつ、 加工対象物上に照射されるエキシマレーザビームのエネ 40 ルギ密度を一定に保ちながら加丁対象物の材料除去を行 うことを特徴とするエキシマレーザ加工方法。

キシマレーザ加工装置。

【請求項4】マスクイメージング法によるエキシマレー ザ加工において、マスクパターンを加工対象物上に縮小 投影し、レーザ入射面に対して、レーザ出射面の形状が 小さくなるテーパ状のパターンを形成することを特徴と する請求項3に記載のエキシマレーザ加工方法。 【請求項5】マスクイメージング法によるエキシマレー

ザ加工において、マスクパターンを加工対象物上に縮小 投影し、かつ、加工対象物、エキシマレーザビームおよ 50 Ew= M2 Em

2 びマスクの少なくとも1つを走査することによって、幅 が変化する溝を形成することを特徴とする清求項3に記 載のエキシマレーザ加工方法

【発明の詳細な説明】

[0001]

【発明の属する技術分野】本発明はエキシマレーザ加工 装置ならびにその加工方法に関する。

[0002]

【従来の技術】エキシマレーザはAr、Kr、Xeなど 混合したガスの中での放電により発振されるものであ り、紫外領域に短い発振波長を有する高出力パルスレー ザであり、この特徴を生かして半導体とか電子部品関連 での微細加工など産業上多くの応用例が実用化されてい る。その応用例として例えばインクジエット記録ヘッド のオリフィスプレートの微細明けとかフレキシブルプリ ント基板のスルーホールやヴィアホールの加工をはじめ とする、高分子材料の微細加工への適用がある。エキシ マレーザによるポリイミド、ポリスルフォン、ポリカー 20 ボネイト、ポリエチレンテレフタレートといった高分子

材料の加工は、他の産業用レーザ、例えばCO2レー ザ YAGレーザによる熱的溶融プロセスとは異なる。 光化学反応と呼ばれるアブレーションプロセスであるか ら熱影響が極めて少ないため高品位な加工が可能であ

【0003】このようなエキシマレーザによる穴開け加 Tにはマスクイメージング法とコンタクトマスク法とが 知られており、そのうち、マスクイメージング法は、図 7で示すようにエキシマレーザ発振器1からのエキシマ

30 レーザビーム6を光学系である反射ミラー2で反射させ たうえでマスク3に昭射し、マスク3の摩口部3aの形 状(マスクパターン)を通過したエキシマレーザビーム 6をレンズ4により拡大または縮小して加工対象物5ト に拡大または縮小投影させて照射させる方法である。ま た、コンタクマスク法は図8で示すようにエキシマレー ザ発振器1からのエキシマレーザビーム6を反射ミラー 2で反射させたうえでレンズ4で拡大または縮小してマ スク3に照射し、マスク3の開口部3aを通過したエキ シマレーザビーム6により加工対象物5に穴開けを行う 方法である。

【0004】上述した両穴開け加工方法のうち、図7で 示されるマスクイメージング法においては、基本的には 加工対象物5の表面にレンズ4でもってマスクパターン を結像させるものであり、マスクパターンの縮小率 (M)、結像位置でのエキシマレーザビームのエネルギ 密度(Ew)、マスク3面上でのエキシマレーザビーム

のエネルギ密度(Em)とから次の関係式(1)が成立

する。 [0005]

... (1)

ただし、マスク3とレンズ4との間の離間距離(a) レンズ4と結解位置である加工対象物5の表面との間の 離間距離(f)、レンズ4の焦点距離(f)とから次の 関係式(2)および(3)が破立する。

[0006]

M=a/b ...(2)

1/a+1/b=1/f ... (3)

前記結像位置でのエネル若密度(Bw)は、各種材料に よって加工に最適慮が存在してあるので、高品位な穴開 け加工を行うためにはあらかとめ結構位置でのエネルギ 10 とによって穴開け加工を魅した場合、加工対象物5のエ 密度(Bw)を見いだしておくことが必要となる。

[0007]

【発明が解決しようとする製館】エキシマレーザを利用した加工側の多くは、穴端け、清切りであり、これには、丸形状もしくは角形状のマスクパターンを有するマスク3が使用される。例えば穴端けの場合、加工対象物5に対して穴径を変えて加工を行うには、図7もしくは、図8から明らかように、マスクパターン径が異なるマスク3に交換するか、あるいはレンズ4によってマスクパターンの縮小率(M)を変化させることが必要である。

【0008】したがって、マスクパターン径が異なる大きさのパターンをマスク3を用いて穴開け加工する場合には、数多くのマスク3を準備すればよいのであるが、エキシマレーザ用のマスクは、金属板を加工して作製するメタルマスク、ないしばエキシマレーザビームを通過するガラス製の基板上にエキシマレーザビームを反射する滞漑材料でパターンを形成したガラスマスクを一般に用いるのであるから、いず九のマスクもそれを椿切に製作するには相当の日数を要することになっているうえ、また、その作製にも相当に高値な費用がかかるものとなっている。

【0009】一方、マスクパターンの縮小率(M)を変化させることによって、穴開け加工するためのパターンの大きさを変化させた場合、前記(1)式から明らかなように、マスクパターンの結保位置におけるエキシマレーザビームのエネルギ密度(Ew)も変化することになり、必ずしも加工対象に最近か加工ネルギが得られるものではない。例えば縮小率(M)を大きくしてパターン像を彼り込むような場合においては加工対象時でに照40割されるエネレギル会くなり、加工対象物与が高分子材料である場合には、加工端面にダレが生じるなど影響な加工の様相が現れほじめ、加工品位が低下してくる。

【0010】また、一つの加工対象物5に対して、異なるバターン径の穴を多数開ける場合には、加工を行う穴の径に応じたマスク3が必要であり、マスク3の交換とエキシマレーザビーム6の位置決めなどに繁雑な作業が必要となる。

【0011】エキシマレーザ加工には上述した問題があ 50 が可能となるエキシマレーザ加工装置を提供すること、

るが、これら上述の問題点を解決する技術として特開平 7-185847号公都が提案されているが、この公報 の技術は、可変スリットによりエキシマレーザビームの サイズを任意の大きさに載り込むために可変メリットを 用いてエキシマレーザビームを任意のサイズに載り込め るようにしているものの、エキシマレーザビームのビー ム形状が矩形形状のみに限定されてしまうという欠点を 有している。

4

【0012】一方、エキシマレーザビームを照射するこ とによって穴場け加工を推した場合、加工対象物5のエ キシマレーザビーム人材面の寸法に対して、エキシマレー ザビーム出射価の寸法が小さくなり、穴場中の結果、 穴内断面が自然にテーパに加工されてしまうことで知 られている(OPTRONICS(1994)No. 7、 p.141~147参照)。こうしたテーパ状加工という 事実は本発明者の実験によっても、高分子相対の1つ であるポリイミド材料の加工対象物に対して穴場引を行った場合、その加工対像物に応じて、加工断面にないし 多度のラーパ角的自然に取破され、自然に形成 されるテーパ角は、加工される材料と、照射するレーザ のエネルギ密度にあじて、加工断面にちないし カステーパ角は、加工される材料と、照射するレーザ のエネルギ密度とによって定まることまで確認されている。

(0013)ところが、高分子材料からなる加工対象物 5に対する大隅が加工においては、例えば大内断面が引 の底以上の大をケーケイ角をサー形状に大弾け加工する ことは困難とされており、かかる課題を解決するための 技術が物用デアー284975号公園ならびに材開平8 25066年発程によって接受されている。しかしな

30 がら、特開平下-284975号公報による場合では、一回の穴間付について複数回のレーサ照射が必要となり、かつ、エキシマレーザビームの制御も困難であるという課題があり、また、特開平8-25066号公報による場合では、ラックとビニオンとによってブリズムを振動させながらエキシマレーザビールを照射するため、参野が修確になるといって世界を有している。

【0014】エキシマレーザ加工によって加工対象物に

港を開放する方法としては、図りで示すように矩形のエキシマレーザビーム6をマスク3多まなびレンス4を介して加工対象物5上に照射し、マスク3、エキシマレーザビーム6、加工対象物5のうちの少なくともいずれかーを一定速度で走きすることによって排形部の湾形成を行う方法が一般的に使用されている。ところが、定形のパラーンを走むする方法では、一定編の清の形成は行えても断り奏動する清の形成は7両となった。

【0015】したがって、本発明の目的は、レーザ加工 用マスクを交換することなく、かつ、加工対象物に加工 に最適なエネルギ密度のエキシマレーザビームを照射可 能として任意の大きさの穴開け加工を高品位に行うこと 5

ならびにエキシマレーザを加工対象物上に照射している 間にマスクパターンの縮小率を段階的もしくは無段階に 変化させることによって、断面が大きなテーパ形状とな る穴、幅が変化する溝のように、従来の加工方法では加 工が困難であった形状の加工方法を提供することにあ 8.

[0016]

【課題を解決するための手段】請求項1に係る発明にお いては、エキシマレーザ発振器から出射するエキシマレ ーザビームをアッテネータで所定のエネルギ量に減衰し 10 る。 たうえで所定形状のマスクパターンを有するマスクで遮 蔽しながらレンズを通して加工対象物に縮小投影し、マ スクパターン形状と相似形の除去加工を行うエキシマレ ーザ加工装置において、前記マスクパターンの大きさ、 レンズの焦点距離、パターン縮小率ないしは加工対象物 に縮小投影されたパターンの大きさなどあらかじめ決ま っているパラメータより、自動的にマスク、レンズおよ び加工対象物の相対位置を定め、前記相対位置に応じて 前記アッテネータを制御することによって加工に最適な エネルギ量のエキシマレーザビームを加工対象物に照射 することを特徴とするレーザ加工装置として上述の課題 を解決している。

【0017】請求項2に係る発明においては、レーザ発 振器のレーザ出射口とマスクとの間のエキシマレーザビ 一ム路中でエキシマレーザビームを段階的もしくは無段 階に減衰調整可能なアッテネータと、前記アッテネータ を涌渦したエキシマレーザビームのエネルギを測定する 測定手段と、マスク、レンズおよび加工対象物のうちの 少なくとも2つを光軸に平行して移動させる移動手段 と、前記マスク、レンズおよびマスクバターンの結像面 30 の相対位置を検出する検出手段と、前記アッテネータ。 測定手段、移動手段および検出手段を制御する制御手段 とを具備し、前記制御手段は、前記マスクパターンの大 きさ、レンズの焦点距離、必要とするマスクパターンの 縮小率ないしは加工対象物に縮小投影されたマスクバタ ーンの大きさなどあらかじめ決まっているパラメータを 得るとともに、このパラメータに基づいてマスク、レン ズおよび加工対象物の相対位置を定め、前記相対位置に 応じて前記アッテネータを制御し、加工に最適なエネル ギ量のエキシマレーザビームを加工対象物に照射するこ とを特徴とする請求項1に記載のレーザ加工装置として 上述の課題を解決している。

【0018】請求項3に係る発明においては、マスクイ メージング法によるエキシマレーザ加工において、加工 対象物にレーザ照射を行い、加工が進行する間に、マス クバターン像の結像状態を維持しながら、マスク、レン ズおよび加工対象物の少なくとも2つを光軸に対して平 行に移動することによって、パターン縮小率を段階的も しくは無段階に変化させ、かつ、加工対象物上に照射さ れるエキシマレーザビームのエネルギ密度を一定に保ち 50 装置の構成を示す図である。このエキシマレーザ加工装

6 ながら加工対象物の材料除去を行うことを特徴とするエ キシマレーザ加工方法として上述の課題を解決してい 3.

【0019】請求項4に係る発明においては、マスクイ メージング法によるエキシマレーザ加工において、マス クパターンを加工対象物上に縮小投影し、レーザ入射面 に対して、レーザ出射面の形状が小さくなるテーパ状の バターンを形成することを特徴とする請求項3に記載の エキシマレーザ加工方法として上述の課題を解決してい

【0020】請求項5に係る発明においては、マスクイ メージング法によるエキシマレーザ加工において、マス クパターンを加工対象物上に縮小投影し、かつ、加工対 象物。エキシマレーザビームおよびマスクの少なくとも 1つを走査することによって、幅が変化する溝を形成す ることを特徴とする請求項3に記載のエキシマレーザ加 工方法として上述の課題を解決している。

【0021】本発明によるエキシマレーザ加工装置は、 図1より明らかなように、マスク、レンズおよび加工対

- 象物のうちの少なくとも2つを光軸に平行して移動する ことにより、エキシマレーザビーム路長が充分に確保で きる限り任意の縮小率を設定することができる。すなわ ち、一つの形状に対してひとつのマスクさえ作製すれ ば、マスクパターンを任意の大きさで加丁対象物上に締 小投影し、任意の大きさの穴開け加工を行うことが可能 である。しかしながら、マスク、レンズおよび加工対象 物の相対位置を調整し、任意の縮小率を設定しようとす れば、結像位置におけるレーザのエネルギ密度は、前記 関係式(1)にて決定される値となるため、必ずしも加工
- 対象物に最適な値にはならない。そこで、アッテネータ によりマスク面上に昭射されるビームのエネルギを減衰 させることによって最終的に加工対象物表面に照射され るエキシマレーザビームのエネルギ密度を調整し、加工 対象に最適な値とすることが可能となる。

【0022】また、本発明によるレーザ加工装置によれ ば 加丁中にマスクパターンの結像状態を維持しなが ら、マスク、レンズおよび加工対象物の少なくとも2つ を移動させることによって、加工中に段階的もしくは無 段階にマスクパターンの大きさを変化させ、さらに加工

対象物に最適なレーザエネルギを得ることが可能であ り、レーザ昭射中に変化する縮小率に対応した形状。例 えば、断面がテーパ形状の穴、幅が変化する満などを高 品位かつ簡単に形成することが可能になる。

[0023]

【発明の実施の形態】以下、本発明の実施の形態に係る エキシマレーザ加工装置ならびに加工方法について詳細 に説明する。

【0024】実施の形態1

図1は本発明の実施の形態1に係るエキシマレーザ加工

7 置は、エキシマレーザ発振器1、光学系である反射ミラ -2、エキシマレーザ遮蔽のためのマスク3およびレン ズ系であるレンズ4を有しているとともに、エキシマレ ーザ発振器1、アッテネータ7、光学系であるビームス プリッタ8、位置検出および保持手段としての第1およ び第2の位置検出・保持機構9. ワークステージ10. 測定手段としてのエネルギメータ11および制御手段と してのコンピュータ12を有している。上記構成を備え たエキシマレーザ加工装置において、エキシマレーザ発 れている。アッテネータ7は、エキシマレーザ発振器1 から出射されたエキシマレーザビーム6を所定のエネル ギ量のビームに減衰するよう構成されている。反射ミラ -2は、アッテネータ7で減衰されたエキシマレーザビ -ム6を加工対象物5方向に反射させるよう構成されて いる。マスク3は所定のマスクパターンを有する開口部 3 aを備えており、反射ミラー2で反射されてきたエキ シマレーザビーム6を所定のマスクパターンに対応した 形状の開口部3aにおいて通過させ、開口部3a以外で は遮蔽するよう構成されている。レンズ4は、マスク3 を通過したエキシマレーザビーム6をワークステージ1 ○上の加工対象物与上に総小投影させるよう構成されて

いる。 【0025】第1および第2の位置検出、保持機構9そ れぞれはマスク3とレンズ4それぞれを反射ミラー2と 加工対象物与との間におけるエキシマレーザビーム6の 光軸方向である図中矢印方向に平行移動可能に保持して おり、マスク3ならびにレンズ4がエキシマレーザビー ム6の光路中のどの位置に存在するかの位置検出信号を ュータ12からの駆動信号によりマスク3とレンズ4と をそれぞれ図中矢印方向に平行移動し得るように構成さ れている。

 $M = \phi m / \phi w$

したがって、関係式(1) \sim (4)により、次の関係式 (5)(6)が成立する。

$$a=f (\phi m/\phi w+1)$$
, $b=f (\phi w/\phi m+1)$
 $Em=(\phi w^2/\phi m^2) Ew$

ここで、Emはアッテネータ7を通過したエキシマレー 対象物与に於けるエキシマレーザビーム6のエネルギ密

【0030】したがって、コンピュータ12は、あらか じめ決められたマスクパターンの大きさ、加工パターン の大きさ、レンズ4の焦点距離(f)、加工に必要とす るエネルギ密度 (Ew) から、マスク3とレンズ4それ ぞれの位置(a)(b)、アッテネータ7を通過したエ キシマレーザビーム6のエネルギ量(Em)を前記関係 式(5)および(6)によって算出することができる。コン

*【0026】ビームスプリッタ8は、アッテネータ7と マスク3との間に挿入されて、エキシマレーザビーム6 を反射ミラー2方向に通過させる一方で一部のエキシマ レーザビーム6をエネルギメータ11に入射させるよう に構成されている。エネルギメータ11は、ビームスプ リッタ8からのエキシマレーザビームのエネルギ量を測 定しその測定信号をコンピュータ12にフィードバック するよう構成されている。コンピュータ12は、エネル ギメータ11からの測定信号の入力に応答してアッテネ **振器1はエキシマレーザビーム6を出射するよう構成さ 10 ータ7に対してエキシマレーザビーム6の減衰量を制御** するための制御信号を出力可能であるとともに、位置検 出・保持機構9からの位置検出信号の入力に応答して該 位置検出・保持機構9に対して駆動信号を出力可能に構 成されている。コンピュータ12は位置検出・保持機構 9からの位置検出信号の入力からマスク3、レンズ4お よび加工対象物5の相対位置を定め、この相対位置に応 じてエネルギメータ11からの測定信号を監視しながら アッテネータ7を制御することによって加工に最適なエ ネルギ量のエキシマレーザビームを加丁対象物7に昭射 20 できるよう構成されている。

8

- 【0027】このような構成を備えた本実施の形態1に よるレーザ加工装置を用いて実際にワークステージ10 上の加工対象物与に穴加工を行う加工方法について説明 する。ここで、マスク3の開口部3aは直径(om)の 円形状となっており、マスクパターンはこれに対応した ものとなる。そして 加工対象物与にこのマスクパター ンに対応した直径(φw)の穴加工を実施するものとす る。この場合、マスク3のマスクパターンの大きさに対 して加工対象物5の穴の加工パターンの大きさがどれだ コンピュータ12にフィードバックするとともにコンピ 30 け縮小されているかを示すバターン縮小率をMとする
 - と、そのパターン縮小率(M)には次の関係式(4)が 成立する。 [0028]

- ... (5) ... (6)
- ★び第2の位置検出・移動機構9それぞれに駆動信号を制 ザビーム6のエネルギ密度、Ewは結像位置つまり加工 40 御出力してマスク3およびレンズ4それぞれを所定の位 置に位置決めし、マスク3トのエネルギ量については、 エネルギメータ11からの測定信号から得て、加工対象 物5上でのエキシマレーザビームのエネルギ密度が所定 のエネルギ密度になるようにアッテネータ7の減衰率を 変化させるようこれに制御信号を制御出力する。

【0031】次に、本実施の形態1によるレーザ加丁装 置を使用することによって、パターン縮小率(M)をど のくらい変化させることが可能であるか、以下に一般式 を記述する。本発明によれば、穴開け径すなわちパター ビュータ12はこの算出された値に基づいて、第1およ★50 ン縮小率(M)を制約する条件として、次の4つがあげ

*0 < n < 1

成立する。

9

られる。

【0032】(a)装置全体の大きさつまりエキシマレ ーザビーム6の光路長

- (b) レンズ4の焦点距離(f)
- (c) エキシマレーザビームのビーム径
- (d) アッテネータ7の減衰率可変域
- 上記(a)~(d)の制約条件のうちでパターン縮小率
- (M)を決定づけるものは、アッテネータ7の減衰率
- (カ)の変化域である。理論上、この減衰率(カ)は、*

Ew=M2 · 22 · E o ここで、 $\alpha < \eta < \beta$ としておくと、本実施の形態1では 結像位置エキシマレーザビームエネルギ密度(Ew)が

加工対象物5に応じた値で一定となるように、減衰率 (n)を決定するので、その減衰率(n)の変化域とバ※

以上の関係式をもとに、エキシマレーザによる高分子材 料の加工で最も典型的なポリイミドの加工を例にとって

本実施の形態1をさらに詳細に説明する。 ド材料の場合、その加工表面におけるエキシマレーザビ

ームの最適エネルギ密度(Ew)は、実験によって0. 7~1.2 (J/cm²)であることが確認されてい る。対象とする加工形状を従来の機械加工では加工が困 難な、直径100(μm)以下の丸穴とする。例えば加 T対象物5に直径50(µm)の穴開けを行う場合、直 径200(µm)のカパターンを形成したメタル製のマ スク3を準備する。加工面におけるエキシマレーザビー ムのエネルギ密度 (Ew) が、前記の範囲0.7~1. 2 (J/cm²)から0、9 (J/cm²)とした場合。 使用するレンズ4の隹占距離(f)を100(mm)と すると、前記関係式(6)により、アッテネータ7を通過 したエキシマレーザビーム6のエネルギ密度(Em) は、0.056 (J/cm²)、前記関係式(5)より、 マスクーレンズ間の距離(a)は500(mm)、レン ズー結像位置(加工対象物5表面)間の距離(b)は12

5 (mm)となる。 【0037】また、Eo=0、1J/cm2、0、05 $\leq n \leq 0$. 95とすると、前記関係式(9)によりバター ン縮小率 (M) は3.08 < M < 13.4 となり、直径 40 テネータ7の減衰率ヵの変化速度R n (/秒)は、次の関 200 (um) のマスク3ー枚で穴開け加工が行える穴 の直径は、14,9 (μm)~64,9 (μm)とな る。なお、ここでは穴形状を円としているが、正多角形 やひし形てあればいかなる形状のものであっても同様に 相似形の加工を行うことが可能である。

【0038】実施の形態2

... (7)

であるが、実際は、5~95%程度である。 【0033】結像位置に於けるエキシマレーザビームの エネルギ密度 (Ew) 、パターン縮小率 (M)、アッテ ネータ7によるエキシマレーザビームの減衰率(n)、 レーザ発振器1から出射された直後のエキシマレーザビ -ム6のエネルギ密度(Eo)には次の関係式(8)が

[0034]

※ターン縮小率(M)の変化域との間には、次の関係式 (9)が成立する。

[0035]

が可能である。

★次に本発明による実施の形態2について図2および図3 を参照して説明する。上述した図1に示されるレーザ加 工装置を用いると、加工途中でもマスクバターンの結合 【0036】加工対象物5が高分子材料としてボリイミ 20 状態を維持しながら、パターン縮小率(M)を変化させ ることによって、加工対象物5の厚さ方向に径が小さく なっていく穴すなわち断面がテーパ形状の穴を加工する ことが可能である。この場合、加工対象物5の材料厚さ がレンズ4の焦点距離(f)に対して充分に小さく。無 視できる範囲であるとすれば、エキシマレーザ加工によ る材料の加工レートをあらかじめ把握しておくことによ って簡単に高品位なテーパ形状の穴開け加工を行うこと

> 【0039】図2(a)はマスク3、レンズ4および加 30 工対象物5を示しており、マスク3およびレンズ4それ ぞれは第1および第2の位置検出、保持機構のそれぞれ によって図中矢印方向に移動可能である。そして、加工 対象物5を図2(b)で示すように高分子材料であるポ リイミドとしてその材料厚さをT(mm)、材料の加工レ ートをr(mm/sec),エキシマレーザビーム入射側穴径 を a 1 (mm) エキシマレーザビーム出射側穴径を a 2(mm)とすると(ただし、 41>42)、前記関係式 (5)と(8)とにより、も秒待のマスク3の移動速度Vm (mm/sec),レンズ4の移動速度VL(mm/sec)、アッ 係式(10)(11)および(12)のようになる。た だし、ここでは説明を簡略化するため、穴径の変化の割 合を一定として算出してある。また、マスク3、レンズ 4および加工対象物5のうち、加工対象物5を固定し、

レンズ4およびマスク3を移動させる構成としてある。 [0040]

$$Vm = (\phi 1 - \phi 2) \cdot f \cdot r/T \cdot (\phi m \cdot T^2/P^2 - 1/\phi m) \cdots (10)$$

ただし、
$$P=T\cdot\phi1-r\cdot(\phi1-\phi2)\cdot t$$

 $VL=(\phi2-\phi1)\cdot1/\phi m\cdot f\cdot r/T$ … (11)

11 12
$$R \eta = 2 \cdot Ew/Eo \cdot (\phi 1 - \phi 2)/\phi m^2 \cdot r/T \cdot ((\phi 1 - \phi 2) \cdot r/T \cdot t - \phi 1) \cdots (12)$$

次に、上記各関係式に基づき、実際の加工例について説 *行うことが可能である。 明する。例えば、ポリイミド材料に、穴入口の直径60 (μm)、穴出口の直径15(μm)の穴開け加工を行 うとする。実施の形態1と同様に、マスクパターンの直 径200(µm)、加工面におけるエキシマレーザビー ムのエネルギ密度を0.9(J/cm2)、レーザ発振 器1の出力エネルギ密度0.1(J/cm2),使用する レンズ4の焦点距離(f)を100(mm)とする。ま 10 それぞれによって図中矢印方向に移動可能である。図4 た。材料の加工レートをO. 04 (mm) /砂、材料の 厚さを0.5 (mm)とする。前記関係式(10)~(1 2)により、マスク3の移動速度(Vm)、レンズ4の 移動速度(VL)、アッテネータ7の減衰率変化速度 (Rn)は加工を開始してからの経過時間(t)の関数 として次のように求められる。

[0.041] Vm=-0.018/(0.03-0.0 018t)2+1.8 (mm/秒)

VL=1.8 (mm/秒)

 $R_{\eta} = 0.005832t - 0.0972$ 図3 (a) は上記のマスク3の移動速度 (Vm)、レン ズ4の移動速度(VL)、アッテネータ7の減衰率変化 速度 (Rn) についての計算結果を図表に表したもので ある。この図表に基づいて、加工を開始してからの経過 時間もにおける各制御パラメータの値をあらかじめコン ピュータ12で計算しておくことができるので、計算さ れた値に基づいてコンピュータ12はマスク3およびレ ンズ4の位置制御、アッテネータ7の減衰率を無段階に 制御すればよい。なお、近似的に図3(b)で示すように 微小時間間隔 (△t) の間で各バラメータの値が一定で あるとみなして段階的に計算を行うことが一般的であ る。この場合には、Δ±を小さくすればするほど計算の 精度が向上することなる。

【0042】なお、本実施の形態2によっては、その原 ザビーム入射側の穴入口大きさがエキシマレーザビーム 出射側の穴出口の大きさより大きいパターンの加工のみ*

【0043】実施の形態3

本発明による実施の形態3について図4および図5を参 照して説明する。本実施の形態3は加工対象物5に溝加 工を行う場合である。 図4 (a) はマスク3、レンズ4 および加工対象物5を示しており、マスク3およびレン ズ4それぞれは第1および第2の位置検出・保持機構9 (a) のマスク3にはサイズがL×kの構口部3aが形 成されており、これによって、マスクパターンが決定さ れる。このマスクパターンによって図4(a)(b)に 示される加工対象物5に清幅がL1~L2に可変する清 加工を行う。本実施の形態3における溝加工には図1で 示されるエキシマレーザ加工装置を用いて加工対象物5 に幅が変化する溝加工を行う。

【0044】以下説明すると、エキシマレーザ発振器1 のエキシマレーザビーム6の発振周波数をH(Hz)。 走 20 査速度v(mm/秒)、走査方向における加工パターンの 長さをk(mm)、加工レートをr(mm/sec)、形成され る溝の深さをh(mm)としたとき、これらの関には次の 関係式(13)が成立する。

[0045] $h = k \cdot r \cdot H / v$... (13)

深さが一定で、幅の異なる溝を加工する場合、説明を簡 略化するため、溝幅がL1(mm)からL2(mm)まで一 定の割合で変化するとし(ただし、L1>L2)、溝の長 さj(mm)、前記kと直交する方向のマスクパターン長 30 さをLとすると、前述の式より、マスク3の移動速度V m(mm/秒).レンズ4の移動速度V1(mm/秒).アッテ ネータ7の減衰率Mの変化速度Rn(/秒)は、次のよう になる。ただし、マスク3、レンズ4、加工対象物5の うち、加工対象物5を固定し、マスク3およびレンズ4 が移動する構成とした。

[0046]

$$\begin{split} & V_{m} = f \cdot 1/\alpha \cdot e \cdot \{L/(L1 - L - e)^{2} - 1/L\} \\ & \cdots (14) \\ & V_{1} = -f \cdot 1/L \cdot 1/\alpha \cdot e & \cdots (15) \\ & R_{\eta} = 2 \cdot Ew/Eo \cdot 1/L^{2} \cdot 1/\alpha \cdot (e - L1 + L) \cdot e \\ & \cdots (16) \end{split}$$

このとき、ワークステージ10の走査速度(Vs)は次 *【0047】 のようになる。

$$Vs = r \cdot H/h \cdot k/L \cdot (L1-L-e) \cdots (17)$$
 ただし、 $e = e \times p \left[(t+\beta)/\alpha \right]$ ★まっている数値を関係

 $\alpha = r \cdot H \cdot k \cdot j \cdot 1 / (L2 - L1) \cdot 1 / h \cdot 1$ /L

 $\beta = \alpha \cdot 1 \circ g_e L$ 本実施の形態3では実施の形態2と同様、あらかじめ決★50 る。図5 (a)は前記の計算結果を模式的に図表に表し

★まっている数値を関係式(14)~(16)に代入すること によって、マスク3、レンズ4の移動速度、アッテネー ク7の減衰率、ワークステージ10の走査速度(∨s) は、加工を開始してからの時間(t)の関数で定められ

10/19/2009, EAST Version: 2.4.1.1

(8)

たものである. 【0048】実施の形態2と同様に本実施の形態3にお いては図5(a)の図表に基づいて、加工を開始してか らの経過時間もにおける各制御パラメータの値をあらか じめコンピュータ12で計算しておくことができるの で、計算された値に基づいてマスク3、レンズ4の位。 置、アッテネータ7の減衰率Mを無段階に制御すればよ い。なお、近似的に図5(b)で示すように微小時関間隔 (∆t)の間で各パラメータの値が一定であるとみなし は、△tを小さくすればするほど計算の精度が向上する

ことになる。 【0049】ここで特開平8-88161号公報に記述 されている技術について図6を参照して説明する。図6 (a)は同公報のエキシマレーザ加工装置であり、図6 (b)は本発明の実施の形態によるエキシマレーザ加工 装置である。図6(a)の同公報においては、エキシマ レーザ発振器1からは円形のエキシマレーザビーム6を 出力し、その円形のエキシマレーザビーム6をレンズ4 で集光し、その焦点において加工対象物5に照射加工す 20 るのに対して、図6(b)の本発明の実施の形態におい ては、エキシマレーザ発振器1から矩形のエキシマレー ザビーム6を出力し、その矩形のエキシマレーザビーム 6をマスク3でマスクパターンにしたうえでレンズ4を 介して加工対象物与に照射する。したがって、同公報の 場合では エキシマレーザ発揚器1から出力されたエキ シマレーザビーム6はレンズ4に入射する前に検出した ビーム谷からそのビーム谷をビーム谷可変手段で調整 し、その調整したビーム径を検出する構成となっている が、本発明の実施の形態においては加工対象物5に照射 30 単に加工することが可能になる。 するエキシマレーザビームらはマスクパターンの投影像 でありその投影像の大きさはマスク3. レンズ4および 加工対象物与の相対位置によって一意的に決まるもので あり同公報のようなビーム径可変手段は無い。つまり、 同公報の場合はエキシマレーザビームを加工対象物5に 最も近いレンズ4に入射する前に調整する必要があるか らエキシマレーザビームのビームの大きさをビーム径可 変手段で制御しなければならない。これに対し、本実施 の形態においてはエキシマレーザビームを加工対象物5 に最も近いレンズ4に入射する前に調整する必要がない 40 から、そのようなビーム径可変手段は不要でマスクパタ 一ンの投影倍率でビームの大きさを制御でき、加工対象 物5に対する加工を精度高く行うことができることにな っている。

[0050]

【発明の効果】以上の説明より明らかなように、本発明 のエキシマレーザ加工装置によれば、エキシマレーザ発 振器から出射するエキシマレーザビームをアッテネータ で所定のエネルギ量に減衰したうえで所定形状のマスク

加工対象物に縮小投影し、マスクパターン形状と相似形 の除去加工を行うエキシマレーザ加工装置において、前 記マスクバターンの大きさ、レンズの焦点距離、バター ン縮小率ないしは加工対象物に縮小投影されたパターン の大きさなどあらかじめ決まっているパラメータより、 自動的にマスク、レンズおよび加工対象物の相対位置を 定め、前記相対位置に応じて前記アッテネータを制御す ることによって加工に最適なエネルギ量のエキシマレー ザビームを加工対象物に照射することから、マスク、レ て計算を段階的に行うことが一般的である。この場合に 10 ンズおよび加工対象物のうちの少なくとも2つを光軸に 平行して移動することにより、エキシマレーザビーム路 長が充分に確保できる限り任意の縮小率を設定すること ができる結果、一つの形状に対してひとつのマスクさえ 作製すれば、マスクパターンを任意の大きさで加工対象 物上に縮小投影し、さらにアッテネータによりマスク面 上に照射されるビームのエネルギを減衰させることによ って最終的に加工対象物表面に照射されるエキシマレー ザビームのエネルギ密度を調整し、加工対象に最適な値 とすることができるので、マスクを交換することなく、

1.4

- 高品位な加工を行うことが可能となる。また、本発明に よるレーザ加工装置によれば、加工中にマスクパターン の結像状態を維持しながら、マスク、レンズおよび加工 対象物の少なくとも2つを移動させることによって、加 工中に段階的もしくは無段階にマスクパターンの大きさ を変化させ、さらに加工に最適なレーザエネルギを得る ことが可能であり、レーザを照射し、材料除去が行われ ている間に、パターン縮小率を変化させながら得られる 形状、例えば、断面がテーバ形状の穴、幅が変化する造 など、これまで加工が困難であった形状を高品位かつ簡
- 【0051】本発明のエキシマレーザ加丁方法によれ ば、マスクイメージング法によるエキシマレーザ加工に おいて、加工対象物にレーザ照射を行い、加工が進行す る間に、マスクパターン像の結像状態を維持しながら、 マスク、レンズおよび加工対象物の少なくとも2つを光 触に対して平行に移動することによって、パターン縮小 率を段階的もしくは無段階に変化させ、かつ、加工対象 物上に照射されるエキシマレーザビームのエネルギ密度 を一定に保ちながら加工対象物の材料除去を行うことか ら、例えば断面がテーパ形状の穴、幅が変化する溝など エキシマレーザビームを昭射し、材料除去が行われてい る間にパターン縮小率を変化させながら得られる形状の 加工を行うことができる。

【図面の簡単な説明】

【図1】本発明の実施の形態1に係るエキシマレーザ加 工装置の構成図

【図2】本発明の実施の形態2のレーザ加工方法の説明 に供する図

【図3】図1の加工方法の説明に供する図表。

バターンを有するマスクで遮蔽しながらレンズを通して 50 【図4】本発明の実施の形態3のレーザ加工方法の説明

16

に供する図 【図5】図4の加工方法の説明に供する図表。

【図6】従来の技術と本発明の実施の形態との相違の説明に供する図。

【図7】レーザ加工におけるマスクイメージング法の説

明に供する図。 【図8】レーザ加工におけるコンタクトマスク法の説明

【図8】レーザ加工におけるコンタクトマスク法の説明 に供する図。

【図9】エキシマレーザ加工によって加工対象物に溝を 形成する方法の説明に供する図。

【符号の説明】

1 エキシマレーザ発振器

2 反射ミラー

3 マスク

4 レンズ

5 加工対象物

6 エキシマレーザビーム

7 アッテネータ

8 ビームスプリッタ9 位置検出・平行移動機構

10 ワークステージ

10 11 エネルギメータ

12 コンピュータ

